PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2000-015635

(43) Date of publication of application: 18.01.2000

(51)Int.CI.

B29B 13/10 B09B 3/00 B29B 13/02 CO8J 11/10 C10L 5/48 // B29B 17/00

(21)Application number : 10-185969

(71)Applicant: MITSUBISHI HEAVY IND LTD

(22)Date of filing:

01.07.1998

(72)Inventor: TAKEUCHI YOSHIYUKI

KAWASHIMA KENICHI

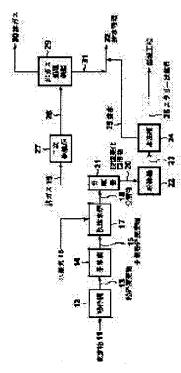
KOGA HIROSHI

(54) METHOD FOR DECHLORINATION OF WASTE AND METHOD AND APPARATUS FOR PRODUCING DECHLORINATED FUEL

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a method for the dechlorination of waste in which organic chlorine compounds are not generated, and the amount of generated waste such as a gasification residue and combustion ash can be controlled and a method and an apparatus for producing dechlorinated fuel. SOLUTION: An apparatus is constituted from a crusher

12 for crushing waste 11 containing chlorine into particles of a prescribed size or below, a preheater 14 for preheating the crushed waste 13, a dechlorination furnace 17 for dechlorination by heating in a high concentration of steam introduced from a steam introduction means 16, a separator 21 for separating pyrolysate 18 into exhaust gas 19 and dechlorinated



solids 20, a crusher 22 for crushing the solids 20 into particles of a prescribed size or below. and a water-washing tank 24 which washes the crushed dechlorinated solids 23 with water and removes inorganic salts. The waste 11 is dechlorinated, excess water of slurry after being

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2000-15635 (P2000-15635A)

(43)公開日 平成12年1月18日(2000.1.18)

(51) Int.Cl. ⁷		識別記号		ΡI				テーマコード(参考)
B 2 9 B	13/10			B 2 9 B	13/10			4F074
B 0 9 B	3/00				13/02			4F201
B 2 9 B	13/02			C 0 8 J	11/10			4H015
C 0 8 J	11/10			C10L	5/48			
ClOL	5/48			B 2 9 B	17/00		ZAB	
			審査請求	未請求 請求	表項の数26	OL	(全 16 頁)	最終頁に続く

(21)出願番号

特願平10-185969

(22)出顧日

平成10年7月1日(1998.7.1)

(71)出願人 000006208

三菱重工業株式会社

東京都千代田区丸の内二丁目5番1号

(72)発明者 竹内 善幸

広島県広島市西区観音新町四丁目6番22号

三菱重工業株式会社広島研究所内

(72)発明者 川島 憲一

山口県下関市彦島江の浦六丁目16番1号

三菱重工業株式会社下関造船所内

(74)代理人 100078499

弁理士 光石 俊郎 (外2名)

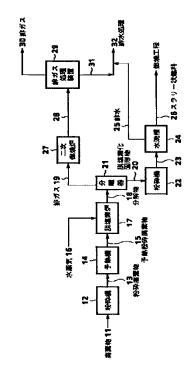
最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 廃棄物の脱塩素処理方法並びに脱塩素化燃料の製造方法及び装置

(57)【要約】 (修正有)

焼灰等の廃棄物の発生量を抑制できる廃棄物の脱塩素処方法並びに脱塩素化燃料の製造方法と装置を提供する。 【解決手段】塩素を含む廃棄物11を所定サイズ以下に細粒化する粉砕機12と、粉砕された廃棄物13を予熱する予熱機14と、水蒸気導入手段16から導入された水蒸気濃度が高い状態で加熱して脱塩素処理する脱塩素炉17と、熱分解された分解物18を排ガス19と脱塩素化された固形物20とに分離する分離機22と、脱塩素化固形物20を所定サイズ以下に微粉化する粉砕機22と、微細化された脱塩素固形物23を水洗し無機塩を除去する水洗槽24とからなり、廃棄物11を脱塩素処理し、水洗槽24で水洗後のスラリー物の余分の水分を排水25として除去して脱塩素化燃料であるスラリー状燃料26を得る。

【課題】有機塩素化合物を発生させず、ガス化残渣や燃



【特許請求の範囲】

【請求項1】 塩素を含む廃棄物を熱分解すると共に脱塩素処理を行う脱塩素工程と、

脱塩素化固形物と熱分解ガスとを分離する分離工程と、 分離された脱塩素化固形物を粉砕して微細化する微細化 工程と、

該微細化された脱塩素化固形物を水洗し無機塩を除去する水洗工程とからなることを特徴とする廃棄物の脱塩素処理方法。

【請求項2】 請求項1において、

脱塩素工程の前段に塩素を含む廃棄物を粉砕して細粒化 し、細粒化廃棄物とする粉砕工程を有することを特徴と する廃棄物の脱塩素処理方法。

【請求項3】 請求項1又は2において、

上記水洗工程の後に、水洗後の脱塩素化固形物を乾燥する乾燥工程を有ることを特徴とする廃棄物の脱塩素処理 方法。

【請求項4】 請求項1乃至3において、

上記脱塩素工程において、水蒸気を導入しつつ脱塩素化 し、塩素の無機塩素化を防止することを特徴とする廃棄 20 物の脱塩素処理方法。

【請求項5】 請求項1乃至4において、

上記脱塩素工程において、減圧下で処理することを特徴 とする廃棄物の脱塩素処理方法。

【請求項6】 請求項1乃至5において、

上記粉砕工程と脱塩素工程との間に、粉砕された廃棄物 を予熱する予熱工程を有することを特徴とする廃棄物の 脱塩素処理方法。

【請求項7】 請求項1乃至6において、

上記分離工程で分離された熱分解ガスを二次燃焼炉で燃 30 焼する高温燃焼工程と、

排ガス中の塩素を除去する排ガス処理工程とを有することを特徴とする廃棄物の脱塩素処理方法。

【請求項8】 請求項1乃至7において、

上記高温燃焼工程と排ガス処理工程との間にガスの排熱 を熱交換する熱交換工程を有することを特徴とする廃棄 物の脱塩素処理方法。

【請求項9】 請求項8において、

上記熱交換工程が空気を導入して加熱空気とし、該加熱 空気を上記脱塩素工程の加熱に用いることを特徴とする 廃棄物の脱塩素処理方法。

【請求項10】 請求項8において、

上記熱交換工程が排熱を用いて水蒸気を発生する蒸気発 生工程を有し、発生した蒸気を上記脱塩素工程の加熱に 用いることを特徴とする廃棄物の脱塩素処理方法。

【請求項11】 請求項8において、

上記熱交換工程が排熱を用いて水蒸気を発生する蒸気発生工程を有し、発生した蒸気を上記脱塩素工程に用いる と共に、更に予熱工程及び乾燥工程の熱源として用いる ことを特徴とする廃棄物の脱塩素処理方法。 【請求項12】 請求項1において、

熱分解工程を直接加熱処理又は間接加熱処理により行う ことを特徴とする廃棄物の脱塩素処理方法。

【請求項13】 請求項1において、

熱分解工程の分解温度を300~450℃で行うことを 特徴とする廃棄物の脱塩素処理方法。

【請求項14】 請求項1において、

上記粉砕工程の粉砕を20mm以下に粉砕することを特徴とする廃棄物の脱塩素処理方法。

0 【請求項15】 請求項1において、

上記微細化工程の粉砕を10mm以下に粉砕することを 特徴とする廃棄物の脱塩素処理方法。

【請求項16】 請求項6において、

上記予熱工程の予熱温度を200~300℃とすることを特徴とする廃棄物の脱塩素処理方法。

【請求項17】 請求項7において、

高温燃焼工程の燃焼温度を750~1000℃とし、少なくとも2秒以上燃焼することを特徴とする廃棄物の脱塩素処理方法。

20 【請求項18】 請求項12において、

脱塩素工程が直接加熱処理の場合、酸素濃度が低いガス または酸素を含まないガスを流通させることを特徴とす る廃棄物の脱塩素処理方法。

【請求項19】 請求項1の水洗工程で水洗されたスラリー物を水切りし、スラリー状の脱塩素化燃料を得ることを特徴とする脱塩素化燃料の製造方法。

【請求項20】 請求項3の乾燥工程で乾燥し、脱塩素 化固化燃料を得ることを特徴とする脱塩素化燃料の製造 方法。

0 【請求項21】 塩素を含む廃棄物を粉砕する粉砕機

該細粒化廃棄物を加熱して熱分解すると共に脱塩素処理 を行う脱塩素炉と、

脱塩素化固形物と熱分解ガスとを分離する分離器と、

分離された脱塩素化固形物を粉砕して微細化する粉砕機 と、

該粉砕された脱塩素化固形物を水洗し無機塩を除去する 水洗槽とからなり、

塩素を含む廃棄物からスラリー状の脱塩素化燃料を得る 10 ことを特徴とする脱塩素化燃料の製造装置。

【請求項22】 ゴミ固形燃料 (RDF)を熱分解する と共に脱塩素処理を行う脱塩素炉と、

脱塩素化固形物と熱分解ガスとを分離する分離器と、

分離された脱塩素化固形物を微細化する粉砕機と、

該粉砕された脱塩素化固形物を水洗し無機塩を除去する 水洗槽とからなり、

塩素を含むゴミ固形燃料(RDF)からスラリー状の脱塩素化燃料を得ることを特徴とする脱塩素化燃料の製造装置。

50 【請求項23】 請求項21又は22において、

上記水洗工程の後に、水洗後の脱塩素化固形物を乾燥する乾燥工程を有し、塩素を含む廃棄物から脱塩素化固形 燃料を得ることを特徴とする脱塩素化燃料の製造装置。

【請求項24】 請求項21又は22において、

脱塩素炉に水蒸気導入手段を設けたことを特徴とする脱塩素化燃料の製造装置。

【請求項25】 請求項21又は22において、 脱塩素炉内を減圧する減圧手段を設けたことを特徴とす る脱塩素化燃料の製造装置。

【請求項26】 請求項21又は22において、 脱塩素炉自体を回転可能又は炉内部を攪拌可能とすることを特徴とする脱塩素化燃料の製造装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、例えばNaC1, MgCl 2 等の無機塩素化合物を含む家庭から排出される一般ごみ、塩化ビニル等の塩素を含むプラスチックを含むプラスチック混合物、塩素を含むプラスチックや無機成分を含むカーシュレッダーダスト等の廃棄物の処理において、ダイオキシン類等の有害な有機塩素化合物を発生さ 20せず、さらにガス化残渣や燃烧灰等の廃棄物の発生量を抑制することができる廃棄物の脱塩素処理方法並び処理生産物を有効利用する脱塩素化燃料の製造方法及び装置に関する。

[0002]

【従来の技術及びその課題】近年、ポリ塩化ビニル,ポリ塩化ビニリデン等の塩素を含有するプラスチックを含むプラスチック混合物及び無機成分を含む廃棄物が多量に排出され、その廃棄量も増加の一途をたどっている。*

【0007】しかしながら、廃棄物から発生する塩化水素HC1 の全量をアルカリ金属類と反応させて塩素化合物として分解するためには、反応率を考慮し、従来では約4倍等量以上のアルカリ金属類を添加していた。その結果、過剰のアルカリ金属類を添加するために、多量の残渣が排出されており、問題であった。

【0008】また、この方法でカーシュレッダーダスト等の金属を含有する廃棄物を前処理した後、副生した塩素化合物や金属を含む残渣を再度溶融炉等で処理して金属を回収する場合、これらの塩素化合物は約750℃以上の高温で溶融状態にあり、これがミストとして飛散し、金属に接して腐食を引き起こす、という問題もある。特に多量の塩素を含む廃棄物をそのまま燃焼しこれにアルカリ金属化合物を添加する方法では、副生する塩素化合物の量も多くなり、溶融物による腐食の問題も大きくなる。

【0009】さらに、プラスチック中には可塑剤、安定※50 おいて、上記水洗工程の後に、水洗後の脱塩素化固形物

*この様な廃棄物の大部分はそのまま焼却処分するか、埋立処分されているのが現状である。

【0003】焼却処分した場合には、焼却の際に発生する塩化水素やダイオキシン類等の有害物質がそのまま大気に放出される可能性がある。また、埋立処分した場合には、廃棄物中の有効成分が利用されないので資源の損失となる。そこで、これら廃棄物を熱分解することによりその中の有効成分を回収することが提案されている。【0004】しかし、廃棄物中の塩素を含有するプラス10チックの熱分解、ガス化又は燃焼により塩化水素や塩素ガス等の塩素化合物が大量に発生し、これが大きな公害の原因になるばかりでなく、熱分解炉、ガス化炉または燃焼炉の腐食を引き起こす。そこで、これら廃棄物を前処理することにより塩素化合物を除去するために、熱媒体やヒータ等による間接加熱により分解槽中で熱分解を行う方法が提案された。

【0005】この方法では分解炉内部の固体の均一加熱が困難なため、特に熱可塑性プラスチックでは局部加熱により軟化・溶融した部分同士が融着して塊状になり、未分解の塩化水素が溶融したプラスチック中に取り残され、この塩化水素を完全に除去出来ない。また、これら廃棄物中にCa、Na、K等のアルカリ金属化合物を添加して熱分解、ガス化あるいは燃焼させることにより、下記「化1」に示すように、アルカリ金属との塩素化合物(CaCl2, NaCl, KCl等)として除去する方法が提案された。

【0006】 【化1】

※剤あるいは塗料として微量の重金属が含まれるため、これらの燃焼残渣分をそのまま廃棄処分するには問題がある

[0010]

【課題を解決するための手段】前記の課題を解決する本発明の[請求項1]の発明は、塩素を含む廃棄物を熱分解すると共に脱塩素処理を行う脱塩素工程と、脱塩素化固形物と熱分解ガスとを分離する分離工程と、分離された脱塩素化固形物を粉砕して微細化する微細化工程と、該微細化された脱塩素化固形物を水洗し無機塩を除去する水洗工程とからなることを特徴とする。

【0011】[請求項2]の発明は、請求項1において、脱塩素工程の前段に塩素を含む廃棄物を粉砕して細粒化し、細粒化廃棄物とする粉砕工程を有することを特徴とする。

【0012】[請求項3]の発明は、請求項1又は2において、上記水洗工程の後に、水洗後の脱塩素化固形物

を乾燥する乾燥工程を有ることを特徴とする。

【0013】[請求項4]の発明は、請求項1乃至3に おいて、上記脱塩素工程において、水蒸気を導入しつつ 脱塩素化し、塩素の無機塩素化を防止することを特徴と する。

【0014】[請求項5]の発明は、請求項1乃至4において、上記脱塩素工程において、減圧下で処理することを特徴とする。

【0015】[請求項6]の発明は、請求項1乃至5において、上記粉砕工程と脱塩素工程との間に、粉砕され 10た廃棄物を予熱する予熱工程を有することを特徴とする。

【0016】[請求項7]の発明は、請求項1乃至6に おいて、上記分離工程で分離された熱分解ガスを二次燃 焼炉で燃焼する高温燃焼工程と、排ガス中の塩素を除去 する排ガス処理工程とを有することを特徴とする。

【0017】[請求項8]の発明は、請求項1乃至7において、上記高温燃焼工程と排ガス処理工程との間にガスの排熱を熱交換する熱交換工程を有することを特徴とする

【0018】[請求項9]の発明は、請求項8において、上記熱交換工程が空気を導入して加熱空気とし、該加熱空気を上記脱塩素工程の加熱に用いることを特徴とする。

【0019】[請求項10]の発明は、請求項8において、上記熱交換工程が排熱を用いて水蒸気を発生する蒸気発生工程を有し、発生した蒸気を上記脱塩素工程の加熱に用いることを特徴とする。

【0020】[請求項11]の発明は、請求項8において、上記熱交換工程が排熱を用いて水蒸気を発生する素 30 気発生工程を有し、発生した蒸気を上記脱塩素工程に用いると共に、更に予熱工程及び乾燥工程の熱源として用いることを特徴とする。

【0021】[請求項12]の発明は、請求項1において、熱分解工程を直接加熱処理又は間接加熱処理により行うことを特徴とする。

【0022】[請求項13]の発明は、請求項1において、熱分解工程の分解温度を300~450℃で行うことを特徴とする。

【0023】[請求項14]の発明は、請求項1におい 40 て、上記粉砕工程の粉砕を20mm以下に粉砕すること を特徴とする。

【0024】[請求項15]の発明は、請求項1において、上記微細化工程の粉砕を10mm以下に粉砕することを特徴とする。

【0025】[請求項16]の発明は、請求項6において、上記予熱工程の予熱温度を200~300℃とすることを特徴とする。

【0026】[請求項17] の発明は、請求項7において、高温燃焼工程の燃焼温度を750~1000℃と

し、少なくとも2秒以上燃焼することを特徴とする。

【0027】[請求項18]の発明は、請求項12において、脱塩素工程が直接加熱処理の場合、酸素濃度が低いガスまたは酸素を含まないガスを流通させることを特徴とする。

【0028】[請求項19]の脱塩素化燃料の製造方法 の発明は、請求項1の水洗工程で水洗されたスラリー物 を水切りし、スラリー状の脱塩素化燃料を得ることを特 徴とする。

3 【0029】[請求項20]の発明は、請求項3の乾燥 工程で乾燥し、脱塩素化固化燃料を得ることを特徴とする。

【0030】[請求項21]の脱塩素化燃料の製造装置の発明は、塩素を含む廃棄物を粉砕する粉砕機と、該細粒化廃棄物を加熱して熱分解すると共に脱塩素処理を行う脱塩素炉と、脱塩素化固形物と熱分解ガスとを分離する分離器と、分離された脱塩素化固形物を粉砕して微細化する粉砕機と、該粉砕された脱塩素化固形物を水洗し無機塩を除去する水洗槽とからなり、塩素を含む廃棄物から脱塩素化燃料を得ることを特徴とする。

【0031】[請求項22]の脱塩素化燃料の製造装置の発明は、ゴミ固形燃料(RDF)を熱分解すると共に脱塩素処理を行う脱塩素炉と、脱塩素化固形物と熱分解ガスとを分離する分離器と、分離された脱塩素化固形物を微細化する粉砕機と、該粉砕された脱塩素化固形物を水洗し無機塩を除去する水洗槽とからなり、塩素を含むゴミ固形燃料(RDF)から脱塩素化燃料を得ることを特徴とする。

【0032】[請求項23]の発明は、請求項21又は 22において、上記水洗工程の後に、水洗後の脱塩素化 固形物を乾燥する乾燥工程を有し、塩素を含む廃棄物か ら脱塩素化固形燃料を得ることを特徴とする。

【0033】 [請求項24] の発明は、請求項21又は22において、脱塩素炉に水蒸気導入手段を設けたことを特徴とする。

【0034】[請求項25]の発明は、請求項21又は22において、脱塩素炉内を減圧する減圧手段を設けたことを特徴とする。

【0035】[請求項26]の発明は、請求項21又は 22において、脱塩素炉自体を回転可能又は炉内部を攪 拌可能とすることを特徴とする。

【0036】本発明は前記の課題を解決するための手段の主な特定事項の概要を以下に説明する。

【0037】1)脱塩素工程の後に微細工程を設ける。 熱分解による脱塩素工程では、廃棄物中に含まれる塩素 量の約80wt%以上を塩化水素として脱塩素・分離する ため、脱塩素処理後の固形物中には当初含まれていた塩 素の約20wt%以下の塩素が残留する。この残留塩素 は、廃棄物中に含有されるアルカリ金属類と反応(下記

50 「化2」に示す反応式(1)~(4))して塩化物を生

成する。この塩化物は、融点が約700~850℃であ るため、ガス化あるいは燃焼工程で溶融してミストとな ってガス中に同搬され、後工程の低温部で凝結し、腐食*

> $Ca(OH)_2 + 2HC1 \rightarrow CaCl_2 +$ $2H_2O$... (1) + 2HCl \rightarrow CaCl₂ + H₂O + CO₂ ... (2) NaOH + $HC1 \rightarrow NaC1 +$ H_2O ... (3) KOH + $HC1 \rightarrow KC1$ +

【0039】そこで、本発明では、脱塩素工程の後に、 分離された固形物を水洗して水に可溶の塩化物を溶解・ が含まれているため、微細工程を設けて固形物を粉砕処 理して微細径にした後に水洗処理することで洗浄効果を 高めている。ここで、微細化する粉砕粒径としては、1 0㎜以下、好ましくは1~5㎜以下にする方がよい。

【0040】2)脱塩素工程において、水蒸気雰囲気中 で熱分解を行う。熱分解脱塩素処理において、水蒸気雰 囲気の場合には前記反応式(1)~(4)の逆反応が発 生する。そこで、本発明では、廃棄物を入れた脱塩素炉 に供給するパージ用ガスとして、水蒸気を含むガスを使 用する。このとき、水蒸気濃度は高い方が好ましい。な 20 お、水蒸気は本発明の処理方法における排熱を有効利用 することで供給することができる。

【0041】3) 脱塩素工程において、炉内部を減圧処 理する。熱分解脱塩素処理において分解したHCl ガス は、廃棄物内に含まれる金属類と反応して塩素化合物を 副生する。そこで、本発明ではこれを防止するために は、廃棄物を入れた脱塩素炉内を減圧処理することによ り、HCI ガスの系外への拡散速度を増加させている。

【0042】4) 脱塩素工程において、炉内部に攪拌機 構を設ける。熱分解脱塩素炉の内部構造としては、加熱 30 により軟化・溶融した廃プラスチックの団塊が生成する ことを抑制するために、本発明では炉内部に撹拌機構を 設ける。また、本機構により、熱分解で発生したHCLガ スを廃棄物の層内部から効率的に拡散・脱気することが できる。

【0043】5) 脱塩素工程において、炉自体を回転す る機構を設ける。廃棄物を保有する脱塩素炉を回転する ことにより、熱分解により発生した高沸点成分の壁面付 着物を移動する廃棄物の粒子により剥離させる効果を有 する。

[0044]

【発明の実施の形態】以下、本発明の実施の形態につい て説明するが、本発明はこれに限定されるものではな *۱*۷.

【0045】[第1の実施の形態]本実施の形態では、 塩素を含む廃棄物を熱分解脱塩素した後、一旦水洗し て、副生した無機塩化物を水に溶解させて分離すること により、脱塩素化燃料を得ると共に、廃棄物の脱塩素処 理を行うようにしたものである。また、この処理により 脱塩素処理された燃料を得ることができる。さらに、こ※50 チック類が混入した家庭から排出されるごみ。

*等の原因となる。 [0038]

【化2】

 H_2O ... (4)

※の得られた脱塩素化燃料は、その後ガス化あるいは燃焼 工程の燃料として塩化物による障害を伴うことなく、燃 分離するようにした。この時、固形物の内部にも塩化物 10 焼処理することができ、その際例えばダイオキシン類等 の有害物質の発生がないクリーンな処理を可能としたも のである。

8

【0046】図1は第1の実施の形態にかかる廃棄物の 脱塩素処理を実施する装置の概略である。また、この装 置は、脱塩素化燃料の製造装置の概略でもある。 図1に 示すように、塩素を含む廃棄物11を所定サイズ以下 (例えば20mm以下)に細粒化する粉砕機12と、粉 砕された廃棄物13を予熱する予熱機14と、予熱され た細粒化された廃棄物15を水蒸気導入手段16から導 入された水蒸気濃度が高い状態で加熱して脱塩素処理を 行う脱塩素炉17と、上記脱塩素炉で熱分解された分解 物18を、排ガス19と脱塩素化された固形物20とに 分離する分離器21と、分離された脱塩素化固形物20 を所定サイズ以下に微粉化 (5mm以下) する粉砕機2 2と、微細化された脱塩素化固形物23を水洗し無機塩 を除去する水洗槽24とからなり、廃棄物11を脱塩素 処理している。また、上記水洗槽24で水洗後のスラリ ー物の余分な水分を排水25として除去して脱塩素化燃 料であるスラリー状燃料26を得るものである。

【0047】上記分離器21で分離された排ガス19は 二次燃焼炉27で高温で燃焼することでガス中の芳香族 塩素化合物等を完全分解し、高温で燃焼ガス28はその 後冷却され、排ガス処理装置29であるHC1吸収塔に おいて、塩素ガスを除去し、排ガス30として外部に排 出され、一方、塩素ガスを吸収した排水31は上記水洗 槽24からの排水と共に排水処理設備32にて処理され る。

【0048】ここで、上記予熱器14は脱塩素化を促進 するために溶融させるものであり、廃棄物11の内容に よっては特に設けなくてもよい。また、脱塩素炉17に 予熱手段を一体に設けるようにしてもよい。すなわち、 予熱機14を経ずに次の脱塩素炉17に供給する場合に は、脱塩素炉17の入口部分を予熱区間とし、脱塩素炉 17の必要長さを長くすればよい。上記予熱器14の予 熱温度は200~300℃程度とすればよく、好ましく は250℃前後とすればよい。

【0049】ここで、塩素を含む廃棄物11として、以 下の例があげられる。

ONaCl, MgCl2 等の無機塩素化合物や塩素を含むプラス

②塩化ビニル等の塩素を含むプラスチックを含むプラス チック混合物。

②自動車の金属類を撤去したあとのプラスチックを主成分とするいわゆるカーシュレッダーダスト (Car Shredd er Dust :以下「CSD」という。)。

【0050】家庭から排出される一般ごみ中には、塩素が約1~3wt%程度含まれている。また、一部の地域で分別収集されている家庭から排出されたプラスチック廃棄物中には、塩素が約2~5wt%程度含まれている。CSDの成分例は以下の通りで、計装用電線としてボリ塩10化ビニル(PVC)が使用されており、CSD中に塩素として約0.5~5wt%含まれている。

[0051]

【表1】

カーシュレッダーダストCSDの成分例

r	
プラスチック	51.8wt%
ゴム類	6.8
金属類	7. 1
ガラス	7. 3
木質類	5. 2
その他(砂、無機物)	21.8
1	

[0052]

【表2】

CSD中のプラスチック類の内訳例

ポリプロピレン	21, 6wt%
ABS樹脂	21.4
ポリウレタン	15. 9
ポリスチレン	12. 1
PVC	11, 1
ポリエチレン	9. 0
アクリル樹脂	3. 1
ユリア樹脂	2.0
ポリ塩化ビニリデン	1.2
その他	2.6

【0053】上記廃棄物11を粉砕機12で細粒化しているが、脱塩素炉17として、例えば異方向回転式二軸スクリュー等を用いる場合には、攪拌が容易なように、30~20mm以下としている。また粉砕粒径は小さい方が望ましく、5mm程度であれば粉砕動力に大幅な負担がなく、好ましい。なお、脱塩素炉17として、例えばロータリーキルン等の脱塩素炉を用いる場合には、250

10 0mm以下とする必要はなく、例えば100mm程度と すればよい。

【0054】上記脱塩素炉16では、上記予熱された細 粒化廃棄物を熱分解しているが、熱分解条件は300~ 450℃とするのが好ましい。これは450℃を超えた 場合には、脱塩素反応以外に、プラスチック自身の分解 が進行し、好ましくないからであり、一方、300℃未 満では脱塩素能率が悪く、共に好ましくないからであ る。上記脱塩素炉17の加熱方法は、特に限定されるも のではないが、例えば直接加熱方式の他に間接加熱方式 等を挙げることができる。直接加熱方式の場合には、導 入するガスは、酸素濃度 (O2 の量) が低いガスまたは 酸素を含まないガスを流通させることが発火防止の点か ら好ましい。但し、窒素ガス雰囲気下で直接加熱を行う 場合には、この限りではない。なお、直接加熱方式は、 ガス流量が大きく、発生する排ガスの量が増大するの で、装置のコンパクト化の点からは間接加熱方法の方が 好ましい。

【0055】また、熱分解脱塩素処理において分解した 20 HC1 ガスは、廃棄物内に含まれる金属類と反応して塩素 化合物を副生することを防止するために、上記脱塩素炉 内を減圧処理することにより、HC1 ガスの系外への拡散 速度を増加させている。減圧の条件としては、真空度0. 1 kg/cm²以下が好ましい。

【0056】次に、図2に各種プラスチックの熱分解における重量減少率を示す(三菱重工技報,10(5) P787 (1973) 参照)。一般に、熱可塑性プラスチックは、約120~230℃で軟化・溶融し、それ以後の高温で熱分解する。また、熱硬化樹脂は、軟化・溶融せずに加熱30 によりそのまま熱分解する。廃棄物11の内で塩素を含有するプラスチックとしては、ポリ塩化ビニル(PVC)、ポリ塩化ビニリデンがある。これらの塩素含有プラスチックは、約170℃~350℃の領域で大半の塩素を塩化水素として脱離し、その後高温になると他成分の熱分解が進行する。下記「化3」に示す反応式(5)に塩素脱離のモデルを示す。

【0058】図3にPVC(ポリ塩化ビニル)脱HCI 速度を示す。この図3から、300℃以上でほぼ100%脱HCI するが、数十分の長時間の滞留時間が必要である。前記のように、プラスチック混合物は約250℃近傍から急激に熱分解を開始し、約500℃までに大半が分解する。

60 【0059】そこで、本発明はまず粉砕して細粒化した

廃棄物13を出来る限りプラスチック中の炭化水素の熱分解速度が遅く、塩素CIの熱分解速度が速い温度領域(約260~360℃)で廃棄物中の塩素分のみを分解処理し、初期塩素含有量の80~90±%以上の高脱塩素率で塩素を分解・分離している。この場合、炭化水素成分を主体とする残留固体中には、初期塩素含有量の約20±%の塩素が含まれているが、この塩素は廃棄物中に当初から含まれているアルカリ化合物と反応(前記(1)~(4)の反応参照)して塩素化合物を生成し、塩素CIが固定化される。この時生成される塩化物は、上10記水洗槽24において、水に容易に溶解され、固体と分離される。

【0060】熱分解の脱塩素炉17の構造としては、粉砕されたプラスチック等15の熱交換性能を向上させるために、熱分解炉17内に混合物を撹拌・混合する機構を設けたものを用いるのが好ましい。このように、上記脱塩素炉17内に攪拌・混合機構を設けることにより、壁面に付着するものを常時擦り取る状態となるため、壁面へのコーキングも同時に防止できる。

【0061】また、脱塩素炉17として例えばロータリ 20 キルン型のように容器自体が回転することにより撹拌・ 混合能力を有するものを用いてもよい。このように、廃 棄物を脱塩素炉全体を回転させる場合には、前記と同様 の効果を得ることができる。

【0062】さらに、脱塩素炉17の構造として、二重 構造で加熱媒体を外筒に流通し、間接加熱による熱分解 処理を行うことも可能である。

【0063】脱塩素炉17により分解処理された分解物18は溶融状態のまま分離器21に移され、ここで排ガス19と脱塩素化固形物20とに分離する。上記分離器3021より分離された排ガス19は、二次燃焼炉27で燃焼され熱分解により発生した塩化水素を含むガスを完全燃焼させている。この二次燃焼炉27の燃焼条件は、750~1000℃、好ましくは800~900℃としている。これは、750℃未満では炭化水素の分解が開始せず、好ましくなく、一方1000℃を超えて分解させてもガス中の分解生成物が再縮合したり、煤が発生し、さらに、炉の耐久性の点から問題があり、好ましくないからである。また、燃焼時間は850℃で2秒程度とすることにより、排ガス中のダイオキシン類を完全分解で40き、好ましい。

【0064】分離器21より分離された脱塩素化固形物20は粉砕機22により粉砕される。この粉砕は固形物20の内部に含有された塩化物(CaCl2, CaCl2, NaCl, KCl等)を効率よく除去するために、微細化するものであり、微細化する粉砕粒径としては、10mm以下、好ましくは1~5mm以下にする方がよい。なお、1mm以下とする場合には、いわゆるヘドロ状となって効率的な撹拌が不能となるので、好ましくない。

【0065】以上の方法により、廃棄物11の脱塩処理

ができる共に、残渣中にも塩化物が少量しか残存しないために、発生ガス及び残渣の無公害化が容易になる。また、得られたスラリー状燃料26は、ポンプ等の移送手段を用いてそのままの状態でハンドリングでき、例えば水に懸濁した石炭燃料(CWM(Coal WaterMiture):高濃度石炭ー水スラリ(例えば石炭:70%、水:30%))と共に燃焼させた場合でも、発生するガス中には脱塩素化されているので例えばダイオキシン類等の有害物質は存在せず、クリーンな排気ガスとなる。

【0066】[第2の実施の形態]本実施の形態では、第1の実施の形態と同様に、塩素を含む廃棄物を熱分解脱塩素した後、一旦水洗して、副生した無機塩化物を水に溶解させて分離したものを更に、乾燥炉で乾燥させるものである。また、乾燥によりスラリー状の燃料とは異なる形態の脱塩素化された固形燃料を得るようにしたものである。さらに、本実施の形態では、二次燃焼炉から排出されるガスの排熱を脱塩素処理工程で有効利用を図るようにしたものである。

【0067】図4は第2の実施の形態にかかる脱塩素化燃料の製造装置の概略である。図4に示すように、塩素を含む廃棄物11を所定サイズ以下(例えば20mm以下)に細粒化する粉砕機12と、粉砕された廃棄物13を予熱する予熱機14と、予熱された細粒化された廃棄物15を水蒸気導入手段16から導入された水蒸気濃度が高い状態で加熱して脱塩素処理を行う脱塩素炉17と、上記脱塩素炉で熱分解された分解物18を、排ガス19と脱塩素化された固形物20とに分離する分離器21と、分離された脱塩素化固形物20を所定サイズ以下に微粉化(例えば5mm以下)する粉砕機22と、微細化された脱塩素化固形物23を水洗し無機塩を除去する水洗槽24と、水洗後の固形分を乾燥する乾燥炉41とからなるものである。該乾燥炉41で乾燥された固形分は、脱塩素化固形燃料42として利用できる。

【0068】また、本実施の形態では、二次燃焼炉27と排ガス処理装置29との間に熱交換器43を設け、燃焼熱を回収し、給水手段を有する蒸気発生器44で水蒸気を発生させている。ここで得られた水蒸気16は、上記脱塩素炉17内に導入して塩化物の発生を抑制するようにしている。

【0069】また、本実施の形態では、別途導入された加熱ガス45を脱塩素炉17の加熱用の熱源として利用している。この脱塩素炉17での加熱後のガスは予熱機14の熱源及び乾燥炉41の熱源としてライン46,47を経由して供給している。なお、乾燥炉41における排ガス48は別途排ガス処理されている。

【0070】以上の方法で廃棄物11の脱塩素処理ができる共に、残渣中にも塩化物が少量しか残存しないために、発生ガス及び残渣の無公害化が容易になる。また、脱塩素化固形燃料42は、次のガス化、油化等の工程に導かれて、有機物(炭化水素)がガス化または油化処理

される。一方、これを燃料として燃焼する場合には、脱塩素化されているので発生するガスは無害であり、残渣中にも塩化物が少量しか残存しないために、残渣の無公害化が容易になる。また、熱交換器43の設置により、排熱を有効利用することができると共に、得られた熱で蒸気を発生させ、該蒸気を脱塩素炉17で使用でき、熱

【0071】[第3の実施の形態] 本実施の形態では、第2の実施の形態と同様に、塩素を含む廃棄物を熱分解 脱塩素した後、一旦水洗して、副生した無機塩化物を水 10 に溶解させて分離したものを更に、乾燥炉で乾燥させる ことにより、脱塩素化された固形燃料を得るようにしたものであるが、二次燃焼炉から排出されるガスの排熱の 利用の形態が異なるものである。

の有効利用が可能となる。

【0072】図5は第3の実施の形態にかかる脱塩素化燃料の製造装置の概略である。図5に示すように、塩素を含む廃棄物11を所定サイズ以下(例えば20mm以下)に細粒化する粉砕機12と、粉砕された廃棄物13を予熱する予熱機14と、予熱された細粒化された廃棄物15を水蒸気導入手段16から導入された水蒸気濃度20が高い状態で加熱して脱塩素処理を行う脱塩素炉17と、上記脱塩素炉で熱分解された分解物18を、排ガス19と脱塩素化された固形物20とに分離する分離器21と、分離された脱塩素化固形物20を所定サイズ以下に微粉化(例えば5mm以下)する粉砕機22と、微細化された脱塩素化固形物23を水洗し無機塩を除去する水洗槽24と、水洗後の固形分を乾燥する乾燥炉41とからなり、乾燥炉41で乾燥された固形分を脱塩素化燃料42として得るものである。

【0073】また、本実施の形態では、二次燃焼炉27 30と排ガス処理装置29との間に熱交換器51を設け、送風機52により導入された空気53を加熱し、別途導入された加熱ガス54と共に、脱塩素炉17の加熱用の熱源として利用している。なお、第2の実施の形態と同様に、脱塩素炉17での加熱後のガスは予熱機14の熱源としてライン46を経由して供給している。また、脱塩素炉17での加熱後のガスは予熱機14の熱源及び乾燥炉41の熱源としてライン55,56を経由して供給している。なお、乾燥炉41における排ガス48は別途排ガス処理されている。 40

【0074】以上の方法で脱塩素処理(熱分解)後の脱塩素化燃料42は、次のガス化、油化または燃焼工程に導かれて、有機物(炭化水素)がガス化、油化または燃焼処理される。この燃焼の際、脱塩素化されているので発生するガスは無害であり、残渣中にも塩化物が少量しか残存しないために、残渣の無公害化が容易になる。また、熱交換器43の設置により、排熱を有効利用することができると共に、得られた熱で蒸気を発生させ、該蒸気を脱塩素炉17で使用でき、熱の有効利用が可能となる。

14

【0075】[第4の実施の形態]本実施の形態では、第3の実施の形態と同様に、塩素を含む廃棄物を熱分解脱塩素した後、一旦水洗して、副生した無機塩化物を水に溶解させて分離したものを更に、乾燥炉で乾燥させ、脱塩素化された固形燃料を得ると共に、二次燃焼炉での排熱の利用を図ったものであるが、処理する対象を単なる廃棄物からRDF(Rdfuse Derived Fuel:ゴミ固化燃料)を用いた点が異なるものである。なお、RPF(廃プラスチック固形燃料)を用いても同様であるので、本発明では、以下、RDFを用いて本発明の内容を説明する。

【0076】図6は第4の実施の形態にかかる脱塩素化燃料の製造装置の概略である。図6に示すように、塩素を含むRDF(ゴミ固化燃料)61を水蒸気導入手段16により導入された水蒸気濃度が高い状態で加熱して脱塩素処理を行う脱塩素炉17と、上記脱塩素炉で熱分解された分解物18を、排ガス19と脱塩素化された固形物20とに分離する分離器21と、分離された脱塩素化固形物20を所定サイズ以下に微粉化(例えば5mm以下)する粉砕機22と、微細化された脱塩素化固形物23を水洗し無機塩を除去する水洗槽24と、水洗後の固形分を乾燥する乾燥炉41とからなり、塩素を含むRDF(ゴミ固化燃料)61を脱塩素処理すると共に、乾燥炉41で乾燥された固形分を脱塩素化燃料42として得るものである。

【0077】また、本実施の形態では、二次燃焼炉27 と排ガス処理装置29との間に熱交換器51を設け、送 風機52により導入された空気53を加熱し、別途導入 された加熱ガス54と共に、脱塩素炉17の加熱をして いる。なお、第2の実施の形態と同様に、脱塩素炉17 での加熱後のガスは予熱機14の熱源及び乾燥炉41の 熱源としてライン55,56を経由して供給している。 【0078】以上の方法によれば、塩素を含むRDF (ゴミ固化燃料) 61を加熱分解処理し、脱塩素処理 (熱分解)後の脱塩素化燃料42は、次のガス化または 燃焼工程に導かれて、有機物(炭化水素)がガス化また は燃焼処理される。この燃焼の際、脱塩素化されている ので発生するガスは無害であり、残渣中にも塩化物が少 量しか残存しないために、残渣の無公害化が容易にな 40 る。また、熱交換器43の設置により、排熱を有効利用 することができると共に、得られた熱で蒸気を発生さ せ、該蒸気を脱塩素炉17で使用でき、熱の有効利用と 共に、無機塩化物の生成を抑制している。

【0079】[第5の実施の形態] 本実施の形態では、 第4の実施の形態と同様に、処理する対象をRDF (ゴ ミ固化燃料)を用いたものであり、脱塩素処理方法は第 2の実施の形態と同様である。

【0080】図7は第5の実施の形態にかかる脱塩素化 燃料の製造装置の概略である。図7に示すように、塩素 50 を含むRDF(ゴミ固化燃料)61を水蒸気導入手段1

6により導入された水蒸気濃度が高い状態で加熱して脱 塩素処理を行う脱塩素炉17と、上記脱塩素炉で熱分解 された分解物18を、排ガス19と脱塩素化された固形 物20とに分離する分離器21と、分離された脱塩素化 固形物20を所定サイズ以下に微粉化(例えば5mm以 下) する粉砕機22と、微細化された脱塩素化固形物2 3を水洗し無機塩を除去する水洗槽24と、水洗後の固 形分を乾燥する乾燥炉41とからなり、塩素を含むRD F(ゴミ固化燃料)61を脱塩素処理すると共に、乾燥 ff41で乾燥された固形分を脱塩素化燃料42として得 10 後、排ガス30及び排水31として排出した。 るものである。

【0081】また、本実施の形態では、二次燃焼炉27 と排ガス処理装置29との間に熱交換器43を設け、燃 焼熱を回収し、蒸気発生器44で水蒸気を発生させ、該 水蒸気を脱塩素炉17に供給するようにしている。ま た、蒸気発生器44での交換熱は別途導入された加熱ガ ス45と共に、脱塩素炉17の加熱をしている。また、 脱塩素炉17での加熱後のガスは予熱機14の熱源及び 乾燥炉41の熱源としてライン46を経由して供給して

【0082】以上の方法によれば、塩素を含むRDF (ゴミ固化燃料) 61を加熱分解処理し、脱塩素処理 (熱分解)後の脱塩素化燃料42は、次のガス化または 燃焼工程に導かれて、有機物 (炭化水素) がガス化また は燃焼処理される。この燃焼の際、脱塩素化されている ので発生するガスは無害であり、残渣中にも塩化物が少 量しか残存しないために、残渣の無公害化が容易にな る。

[0083]

【実施例】以下、本発明の効果を示す好適な実施例につ 30 いて説明するが、本発明はこれに限定されるものではな 11

【0084】本発明の一実施例を図4に示す装置を用い て説明する。図4に示すように、ポリ塩化ビニル、ポリ 塩化ビニリデン等の塩素を含有するプラスチックを含む 廃棄物11を粉砕機12に供給し、約20回以下に粉砕 する。当該粉砕後の廃棄物を予熱機3に供給し、250 ~280℃程度に予熱する。予熱された廃棄物15は、 脱塩素炉17に供給され、320~330℃に加熱さ れ、塩素含有プラスチック中の塩素部分が主体的に分解 されてHCL ガスとなる。熱分解により発生したガス(HC 1 を含む) 19は溶融状態のまま分離器21で分離さ れ、二次燃焼炉27に供給した。ここで排ガス19中の 可燃性ガスが850℃で燃焼処理した。この燃焼は2秒 とした。さらに燃焼ガス28は、熱交換器43に導か れ、排ガス処理装置29でHCl ガスを分離・除去した

【0085】一方、脱塩素炉17で脱塩素処理された廃 棄物は、分離器21で排ガスを分離した後、固形物20 となり、次に粉砕機22に供給され、約5㎜以下の微細 物に粉砕した。粉砕された固形物23は、水洗槽24に 投入され、水に可溶性の塩類が溶解・分離される。水洗 後の固形物は、乾燥炉41で乾燥され、脱塩素化固形燃 料42として取り出しる。その後、ガス化、油化、燃焼 工程に供給される。二次燃焼炉27で発生した燃焼熱 は、熱交換器(回収温度:800℃)43及び蒸気発生 20 器44で水蒸気として回収され、回収された水蒸気16 は脱塩素炉17のパージガスとして利用した。

【0086】[実施例1~8]上記装置を用い、下記 「表3」の性状の廃棄物を原料及び条件で脱塩素処理を 行った場合を、実施例1~4とした。その結果、残留脱 塩素濃度が低い固形燃料を製造することができた。これ らの結果を「表3」に示す。また、実施例1~4と同様 な条件で脱塩素炉17に圧力をかけて減圧下で脱塩素処 理を行った場合を、実施例5~8とした。これらの結果 を「表4」に示す。ここで、本実施例で用いた上記脱塩 素炉17は、二軸撹拌翼付き加熱炉を用い、外筒熱媒加 熱による間接加熱方式としており、脱塩素炉処理規模は 300 (kg/d) である。

【0087】なお、脱塩素炉17より分離した固形物2 0を粉砕工程及び水洗工程を行わなかったものを比較例 1~4とした。これらの結果を「表5」に示す。

[0088]

【表3】

17

廃棄物の性状及び運転結果

項目	実施例1	実施例 2	実施例3	実施例4
原料元素分析(wt%)				
С	66. 23	66. 23	66, 23	46, 45
H	9. 37	9. 37	9, 37	7, 21
0	9, 80	9. 80	9, 80	32.01
N	0, 31	0, 31	0.31	1.00
Cl	3, 78	3, 78	3, 78	2. 41
灰分	10. 51	10. 51	10.51	10, 92
運転条件				
脱塩素温度 (℃)	328	301	385	346
二次燃烧温度(℃)	815	821	853	812
固形物回収率(%)	82, 65	85, 2	76, 2	86. 3
残留Cl濃度(wt%)	0, 13	0, 21	0. 10	0. 08

【表4】

廃棄物の性状及び運転結果(減圧処理)

項目	実施例 5	実施例 6	実施例7	実施例8
原料元素分析(wt%)				
С	66, 23	66, 23	66, 23	46. 45
Н	9. 37	9. 37	9, 37	7. 21
0	9. 80	9, 80	9, 80	32, 01
N	0. 31	0. 31	0.31	1.00
C 1	3, 78	3, 78	3, 78	2, 41
灰分	10, 51	10. 51	10, 51	10.92
運転条件				
脱塩素温度 (℃)	325	300	381	340
二次燃焼温度 (℃)	813	825	855	801
減圧圧力(atm)	0.07	0, 07	0. 06	0.07
固形物回収率(%)	82, 3	86, 1	74. 1	85, 8
残留CI濃度(wt%)	0, 05	0, 08	0, 04	0.05

廃棄物の性状及び運転結果(比較例)

項目	比較例1	比較例 2	比較例3	比較例4
原料元素分析(wt%)				
С	66, 23	66, 23	66. 23	46. 45
н	9. 37	9, 37	9, 37	7. 21
О	9, 80	9, 80	9, 80	32, 01
N	0. 31	0. 31	0. 31	1.00
CI	3, 78	3. 78	3. 78	2, 41
灰分	10. 51	10, 51	10, 51	10, 92
運転条件				
脱塩素温度 (℃)	331	305	388	341
二次燃烧温度 (℃)	820	820	845	819
固形物回収率(%)	83, 1	84. 8	75, 7	85, 8
残留C1濃度(wt%)	0. 85	0. 91	0. 78	0. 81

【0089】「表3」乃至「表5」に示すように、本実施例の場合では、残留C1濃度が0.08~0.21重量%と極めて低いものであったが、比較例の場合には、0.78重量%以上と高いものであり、本実施例により残留塩素濃度の低い固形燃料を製造することができた。また、減圧処理を行うことにより、脱塩素処理の効率が大幅に向上することが判明した。

【0090】[実施例9]下記「表6」の組成からなる CSD (カーシュレッダーダスト)を原料として脱塩素処理をした。ここで、本実施例で用いた上記脱塩素炉17は、ロータリーキルン型熱分解炉(内径 350×長さ4,100 (mm))であり、運転条件は、キルン入口温度を420℃、出口温度を330℃とした。なお、キルン内平均滞留時間は26minとした。

【0091】 【表6】

廃棄物の性状

項目	実施例5
項 目 	夫他們 3
原料元素分析(wt%)	
С	30, 40
Н	3, 71
0	17.01
N	0.72
C 1	1. 21
灰 分	46. 95

*【0092】本実施例によれば、固形燃料回収率が73.5 (wt%)であり、残留塩素濃度0.21 (wt%)の固形燃料を製造することができた。また、ロータリーキルンの内壁を観察したところ、壁面へのプラスチックの融着やコーキング等は殆ど確認されなかった。

[0093]

とができる。

30 【発明の効果】以上説明したように、本発明の「請求項 1]によれば、塩素を含む廃棄物を熱分解すると共に脱 塩素処理を行う脱塩素工程と、脱塩素化固形物と熱分解 ガスとを分離する分離工程と、分離された脱塩素化固形 物を粉砕して微細化する微細化工程と、該微細化された 脱塩素化固形物を水洗し無機塩を除去する水洗工程とか らなるので、一般ごみ、塩化ビニル等の塩素を含むプラ スチックを含むプラスチック混合物、塩素を含むプラス チックや無機成分を含むカーシュレッダーダスト等の廃 棄物の処理において、ダイオキシン類等の有害な有機塩 40 素化合物を発生させず、さらにガス化残渣や燃焼灰等の 廃棄物の発生量を抑制することができる。また、スラリ 一状の燃料を得ることができ、CWMと共に燃焼するこ

【0094】[請求項2]によれば、請求項1において、脱塩素工程の前段に塩素を含む廃棄物を粉砕して細粒化し、細粒化廃棄物とする粉砕工程を有するので、廃棄物の細粒化により脱塩素反応の面積が増大し、効率のよい脱塩素反応となる。

【0095】[請求項3]によれば、請求項1又は2に *50 おいて、上記水洗工程の後に、水洗後の脱塩素化固形物

を乾燥する乾燥工程を有るので、スラリー状燃料以外に 固形燃料とすることができる。

【0096】[請求項4]によれば、請求項1乃至3に おいて、上記脱塩素工程において、水蒸気を導入するの で、脱塩素反応における塩素の無機塩素化を防止するが できる。

【0097】[請求項5]によれば、請求項1乃至4に おいて、上記脱塩素工程において、減圧下で処理するの で、分解したHCI ガスが廃棄物内に含まれる金属類と反 応して無機塩素化合物を副生することを抑制し、HCI ガ 10 スの系外への拡散速度を増加させることができる。

【0098】[請求項6]によれば、請求項1乃至5に おいて、上記粉砕工程と脱塩素工程との間に、粉砕され た廃棄物を予熱する予熱工程を有するので、プラスチッ ク類の溶融化を促進させ、脱塩素反応を効率よくしてい る。

【0099】[請求項7]によれば、請求項1乃至6に おいて、上記分離工程で分離された熱分解ガスを二次燃 焼炉で燃焼する高温燃焼工程と、排ガス中の塩素を除去 する排ガス処理工程とを有するので、排ガス中の有機塩 20 素化物等の完全分解及び炭化水素の分解処理を行うと共 に、ガス中の塩化水素を除去するようにしている。

【0100】[請求項8]によれば、請求項1乃至7に おいて、上記高温燃焼工程と排ガス処理工程との間にガ スの排熱を熱交換する熱交換工程を有するので、脱塩素 処理工程で発生する熱を有効利用することができる。

【0101】[請求項9]によれば、請求項8におい て、上記熱交換工程が空気を導入して加熱空気とし、該 加熱空気を上記脱塩素工程の加熱に用いるので、脱塩素 処理工程内において発生する熱を効率的に利用すること 30 なる。 ができる。

【0102】[請求項10]によれば、請求項8におい て、上記熱交換工程が排熱を用いて水蒸気を発生する蒸 気発生工程を有し、発生した蒸気を上記脱塩素工程の加 熱に用いるので、脱塩素処理工程内において発生する熱 を効率的に利用することができる。

【0103】 [請求項11] によれば、請求項8におい て、上記熱交換工程が排熱を用いて水蒸気を発生する蒸 気発生工程を有し、発生した蒸気を上記脱塩素工程に用 いると共に、更に予熱工程及び乾燥工程の熱源として用 40 いるので、脱塩素処理工程内において発生する熱を効率 的に利用することができる。

【0104】[請求項12]によれば、請求項1におい て、熱分解工程を直接加熱処理又は間接加熱処理により 行うので、廃棄物が効率よく脱塩素処理される。

【0105】[請求項13]によれば、請求項1におい て、熱分解工程の分解温度を300~450℃で行うの で、廃棄物が効率よく脱塩素処理される。

【0106】[請求項14] によれば、請求項1におい

22

物の細粒化により脱塩素反応の面積が増大し、効率のよ い脱塩素反応となる。

【0107】[請求項15]によれば、請求項1におい て、上記微細化工程の粉砕を10mm以下に粉砕するの で、微細径にした後に水洗処理際の洗浄効率を向上させ ている。

【0108】[請求項16]によれば、請求項6におい て、上記予熱工程の予熱温度を200~300℃とする ので、プラスチック類の溶融化が促進され、脱塩素反応 を効率よくしている。

【0109】[請求項17]によれば、請求項7におい て、高温燃焼工程の燃焼温度を750~1000℃と し、少なくとも2秒以上燃焼するので、排ガス中の有機 塩化物及び重質炭化水素の完全分解処理を行うことがで

【0110】[請求項18] によれば、請求項12にお いて、脱塩素工程が直接加熱処理の場合、酸素濃度が低 いガスまたは酸素を含まないガスを流通させるので、炉 内での発火を防止することができる。

【0111】[請求項19]の脱塩素化燃料の製造方法 によれば、請求項1の水洗工程で水洗されたスラリー物 を水切りし、スラリー状の脱塩素化燃料を得るので、得 られたスラリ状の燃料を石炭燃料(CWM)と共に燃焼 することができる。

【0112】[請求項20]によれば、請求項3の乾燥 工程で乾燥し、脱塩素化固化燃料を得るので、得られた 脱塩素化固形燃料をガス化、油化、燃焼等の工程で処理 でき、新たなエネルギー源となり、排ガスは塩素を含ま ないのでダイオキシン類の発生がないクリーンなものと

【0113】[請求項21]の脱塩素化燃料の製造装置 によれば、塩素を含む廃棄物を粉砕する粉砕機と、該細 粒化廃棄物を加熱して熱分解すると共に脱塩素処理を行 う脱塩素炉と、脱塩素化固形物と熱分解ガスとを分離す る分離器と、分離された脱塩素化固形物を粉砕して微細 化する粉砕機と、該粉砕された脱塩素化固形物を水洗し 無機塩を除去する水洗槽とからなり、塩素を含む廃棄物 から脱塩素化燃料を得るので、スラリー状の燃料を廃棄 物から効率的に製造できる。

【0114】[請求項22]の脱塩素化燃料の製造装置 によれば、ゴミ固形燃料(RDF)を熱分解すると共に 脱塩素処理を行う脱塩素炉と、脱塩素化固形物と熱分解 ガスとを分離する分離器と、分離された脱塩素化固形物 を微細化する粉砕機と、該粉砕された脱塩素化固形物を 水洗し無機塩を除去する水洗槽とからなり、塩素を含む ゴミ固形燃料 (RDF) から脱塩素化されたスラリー状 の燃料を効率的に製造できる。

【0115】[請求項23]によれば、請求項21又は 22において、上記水洗工程の後に、水洗後の脱塩素化 て、上記粉砕工程の粉砕を20mm以下に粉砕する廃棄 50 固形物を乾燥する乾燥工程を有し、塩素を含む廃棄物か

ら脱塩素化固形燃料を得るので、脱塩素化固形燃料を廃 棄物から効率的に製造できる。

【0116】[請求項24]によれば、請求項21又は 22において、脱塩素炉に水蒸気導入手段を設けたの で、脱塩素反応における塩素の無機塩素化を防止するが できる。

【0117】[請求項25]によれば、請求項21又は 22において、脱塩素炉内を減圧する減圧手段を設けた ので、分解したHC1 ガスの廃棄物内に含まれる金属類と 反応して塩素無機化合物の副生を抑制し、HCI ガスの系 10 21 分離器 外への拡散速度を増加させることができる。

【0118】[請求項26]によれば、請求項21又は 22において、脱塩素炉自体を回転可能又は炉内部を攪 拌可能とするので、脱塩素反応を効率的に行うことがで きる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の第1の実施の形態の脱塩素化燃料の製 造装置の概略図を示す。

【図2】各種プラスチックの熱分解における重量減少率 を示すグラフである。

【図3】PVC (ポリ塩化ビニル)の脱HCl 速度を示す グラフである。

【図4】本発明の第2の実施の形態の脱塩素化燃料の製 造装置の概略図を示す。

【図5】本発明の第3の実施の形態の脱塩素化燃料の製 造装置の概略図を示す。

【図6】本発明の第4の実施の形態の脱塩素化燃料の製 造装置の概略図を示す。

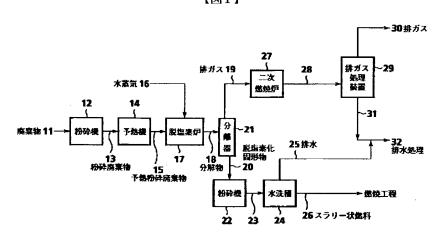
【図7】本発明の第5の実施の形態の脱塩素化燃料の製 造装置の概略図を示す。

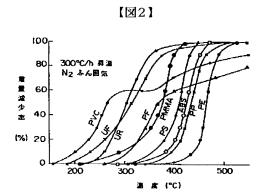
【符号の説明】

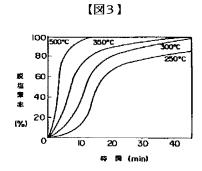
11 廃棄物

- 12 粉砕機
- 13 細粒化廃棄物
- 14 子熱機
- 15 予熱された細粒化廃棄物
- 16 水蒸気導入手段
- 17 脱塩素炉
- 18 分解物
- 19 排ガス
- 20 脱塩素化固形物
- - 22 粉砕機
 - 23 脱塩素化固形物
 - 24 水洗槽
 - 25 排水
 - 26 スラリー状燃料
 - 27 二次燃焼炉
 - 28 燃焼ガス
 - 29 排ガス処理装置
 - 30 排ガス
- 31 排水
 - 32 排水処理設備
 - 41 乾燥炉
 - 42 脱塩素化固形燃料
 - 43 熱交換器
 - 44 蒸気発生器
 - 45 加熱ガス
 - 51 熱交換器
 - 52 送風機
 - 53 空気
- 54 加熱ガス
 - 61 RDF (ゴミ固化燃料)

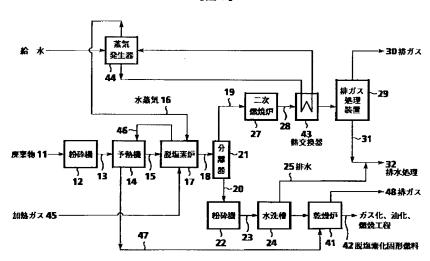
【図1】



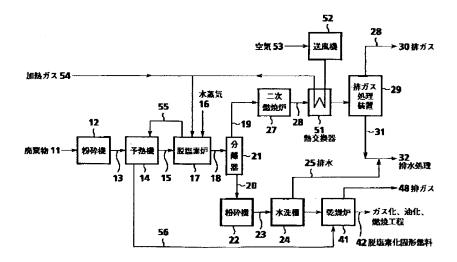




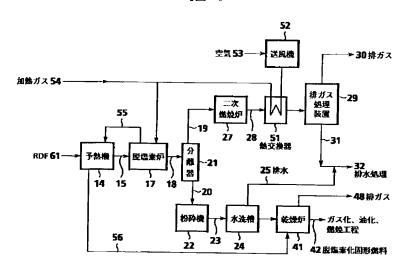
【図4】



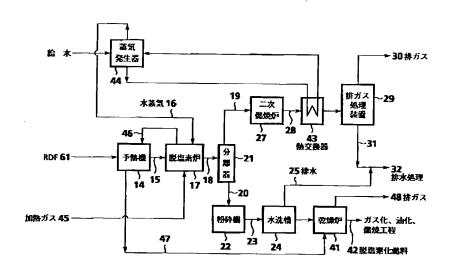
【図5】



【図6】



【図7】



フロントページの続き

(51) Int. Cl. 7

識別記号

 $\mathbf{F} \mathbf{I}$

テーマコード(参考

// B29B 17/00

ZAB

B 0 9 B 3/00

302A 304P

(72)発明者 古賀 博

山口県下関市彦島江の浦六丁目16番1号

三菱重工業株式会社下関造船所内

Fターム(参考) 4F074 AA35 AA97L EA07 EA24

EA34 EA72

4F201 AA14 AA15 AA50 AR06 AR12

BAO4 BAO5 BCO1 BCO2 BC10

BC12 BC25 BN01 BN21 BN29

BP08 BP11 BP20 BP27 BP31

4H015 AA01 AA17 BA08 BA09 BB01

BB02 BB03 BB04 BB10 BB11

BB13